PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

10-174686

(43) Date of publication of application: 30.06.1998

(51)Int.CI.

A61B 8/12

F16H 7/04

(21)Application number: 08-336941

(71)Applicant:

TOSHIBA CORP

(22)Date of filing:

17.12.1996

(72)Inventor:

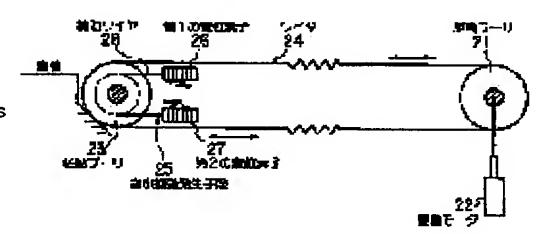
MURAI SEIICHIRO

(54) WIRE DRIVE MECHANISM AND ULTRASONIC PROBE

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a wire drive mechanism which enables highly accurate positioning of a driven pulley by eliminating possible stick slippage at the starting to accomplish a stable starting and to provide an ultrasonic probe which enables obtaining of a higher quality of picture of an image of an ultrasonic tomographic image by assembling this wire drive mechanism to improve the positioning accuracy in the angle of the rotation of a transducer.

SOLUTION: This wire drive mechanism includes a drive pulley 21, a driven pulley 23, a wire 24 freely running by looped on the drive pulley 21 and the driven pulley 23, and a drive motor 22 which is mechanically linked to the drive pulley 21 to rotatively drive the pulley 21 so that the driven pulley 23 is driven to be positioned through the wire 24. First and second displacement elements 26 and 27 and an auxiliary wire 28 are arranged near the driven pulley 23 to generate a fine vibration with respect to the driven pulley 23 so as to cause a dynamic friction state.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-174686

(43)公開日 平成10年(1998) 6月30日

(51) Int.Cl.⁸

識別記号

A 6 1 B 8/12 F 1 6 H 7/04 FΙ

A 6 1 B 8/12 F 1 6 H 7/04

審査請求 未請求 請求項の数16 OL (全 15 頁)

(21)出願番号

特願平8-336941

(22)出顧日

平成8年(1996)12月17日

(71)出願人 000003078

株式会社東芝

神奈川県川崎市幸区堀川町72番地

(72)発明者 村井 減一郎

神奈川県横浜市磯子区新磯子町33番地 株

式会社東芝生産技術研究所内

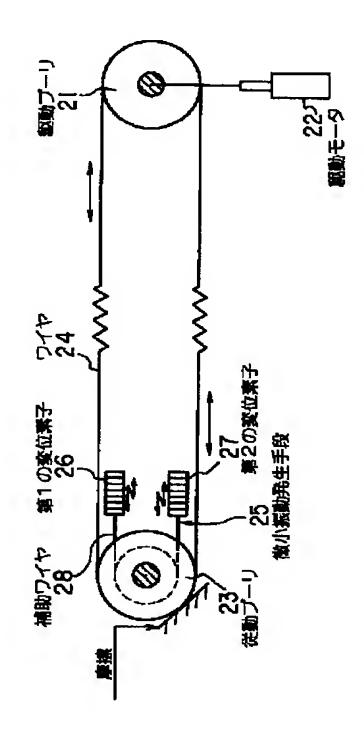
(74)代理人 弁理士 鈴江 武彦 (外6名)

(54) 【発明の名称】 ワイヤ駆動機構および超音波プローブ

(57)【要約】

【課題】起動時のステックスリップを解消して安定した 起動をなし、従動プーリの高精度な位置決めを可能とし たワイヤ駆動機構を提供し、かつこのワイヤ駆動機構を 組み込んでトランスデューサの回転角度の位置決め精度 を向上させ、超音波断層像の高画質化を得られる超音波 プローブを提供する。

【解決手段】駆動プーリ21と、従動プーリ23と、これら駆動プーリと従動プーリとに走行自在に掛け渡されるワイヤ24と、駆動プーリと機械的に連結され、駆動プーリを回転駆動しワイヤを介して従動プーリを従動させ位置決めをなす駆動モータ22とを具備し、上記従動プーリの近傍に、この従動プーリに対して微小振動を発生し動摩擦状態とする第1,第2の変位素子26,27 および補助ワイヤ28を配置した。



【特許請求の範囲】

【請求項1】駆動プーリと、従動プーリと、これら駆動 プーリと従動プーリとに走行自在に掛け渡されるワイヤ と、上記駆動プーリと機械的に連結され、駆動プーリを 回転駆動しワイヤを介して従動プーリを従動させ位置決 めをなす駆動手段とを具備したワイヤ駆動機構におい て、

上記従動ブーリの近傍に、この従動プーリに対して微小 振動を発生し動摩擦状態とする微小振動発生手段を配置 したことを特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項2】請求項1において、上記微小振動発生手段 は、上記従動プーリに摺接状態で掛合する線状体と、と の線状体の両端部に連結され線状体を緊張状態に張ると ともに互いに微小振動を逆位相で発生する一対の変位素 子であることを特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項3】請求項1において、上記微小振動発生手段 は、上記従動プーリの周面もしくは端面に接触すること を特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項4】請求項1において、上記微小振動発生手段 は、弾性体を介して配置され、上記従動プーリの形状に 20 倣って弾性的に付勢され位置変位することを特徴とする ワイヤ駆動機構。

【請求項5】請求項1において、上記微小振動発生手段 は、PZTであることを特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項6】請求項1ないし請求項5において、上記微 小振動発生手段は、駆動手段の起動直前時と起動時に微 小振動を発生し、停止中は従動プーリに作用させる摩擦 力で従動プーリの停止位置を保持することを特徴とする ワイヤ駆動機構。

【請求項7】体腔内に挿入される導中部と、この導中部 の一端側に接続される操作部と、上記導中部の他端側に 設けられ超音波ビームを平面内で走査するトランスデュ ーサとを具備した超音波プローブにおいて、

駆動プーリ、トランスデューサに一体に連結される従動 プーリ、これら駆動プーリと従動プーリとに走行自在に 掛け渡され駆動プーリを回転駆動することにより従動プ ーリを従動させるワイヤ、および上記従動プーリの近傍 に配置されこの従動プーリに対して微小振動を印加する 微小振動発生手段からなるワイヤ駆動機構を具備したと とを特徴とする超音波ブローブ。

【請求項8】駆動プーリと、従動プーリと、これら駆動 プーリと従動プーリとに走行自在に掛け渡されるワイヤ と、上記駆動プーリと機械的に連結され、駆動プーリを 回転駆動しワイヤを介して従動ブーリを従動させ位置決 めをなす駆動手段とを具備したワイヤ駆動機構におい て、

上記ワイヤに対して、高速走行時にはバックラッシュの 発生を許容し、走行の設定量と実際の走行量との差 (偏 差)が小さい状態でバックラッシュを無くすよう、バッ クラッシュの大きさを可変する可変機構を備えたことを 50 所定のタイミングで切換えをなすことを特徴とする超音

特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項9】請求項8において、上記バックラッシュの 可変機構は、一端にワイヤが連結され、他端側にアクチ ュエータが設けられるガイド体を具備したことを特徴と するワイヤ駆動機構。

【請求項10】請求項9において、上記アクチュエータ は、圧電素子を用いたインチワーム式アクチュエータで あることを特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項11】請求項9において、上記アクチュエータ 10 は、圧電素子の急速変形を利用したアクチュエータであ ることを特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項12】請求項9において、上記アクチュエータ は、電流値が制御される形状記憶合金のアクチュエータ であることを特徴とするワイヤ駆動機構。

【請求項13】体腔内に挿入される導中部と、この導中 部の手元側に接続される操作部と、上記導中部の先端側 に設けられ超音波ビームを平面内で走査するトランスデ ューサとを具備した超音波プローブにおいて、

駆動手段に機械的に連結される駆動プーリ、トランスデ ューサに一体に連結される従動プーリ、これら駆動プー リと従動プーリとに走行自在に掛け渡され駆動プーリを 回転駆動することにより従動プーリを従動させトランス デューサの位置決めをなすワイヤ、および上記ワイヤに 対して、高速走行時にはバックラッシュの発生を許容 し、走行の設定量と実際の走行量との差(偏差)が小さ い状態でバックラッシュを無くすよう、バックラッシュ の大きさを変化させる可変機構からなるワイヤ駆動機構 を具備したことを特徴とする超音波プローブ。

【請求項14】体腔内に挿入される導中部と、この導中 部の手元側に接続される操作部と、上記導中部の先端側 に設けられ超音波ビームを平面内で走査するトランスデ ューサとを具備した超音波プローブにおいて、

上記操作部に配置され駆動モータに機械的に連結される 駆動プーリ、前記トランスデューサに一体に連結される 従動プーリ、これら駆動プーリと従動プーリとに走行自 在に掛け渡され駆動プーリを回転駆動することにより従 動プーリを従動させトランスデューサの位置決めをなす ワイヤとからなるワイヤ駆動機構と、

上記駆動モータの電流値をモニタし、上記ワイヤの張力 40 変動にともなう電流値の変化を補償するようモータへの 制御信号を送信する制御回路とを具備したことを特徴と する超音波プローブ。

【請求項15】請求項14において、上記制御回路は、 駆動モータの停止中に、従動プーリにバイアスの張力を 付与するよう駆動モータを制御することを特徴とする超 音波プローブ。

【請求項16】請求項14において、停止中のバイアス の張力は、トランスデューサの正回転と反転に対応する ため、従動プーリにバイアスの張力を付与する方向を、

3

波プローブ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、たとえば精密機構 の回転体に連結されるプーリを回転駆動するワイヤ駆動 機構と、このワイヤ駆動機構を用いてトランスデューサ を回転駆動する超音波プローブに関する。

[0002]

【従来の技術】精密機械の分野では、駆動プーリと回転 体に連結される従動プーリとの間にワイヤを掛け渡し、 駆動プーリをモータなどの駆動手段で回転駆動すること により、従動プーリの位置決めをなす、いわゆるワイヤ 駆動機構が多用される。

【0003】たとえば、超音波プローブに上記ワイヤ駆 動機構が用いられる。この超音波プローブは、心臓疾患 や冠動脈疾患を診断するための超音波診断装置である。 この超音波プローブの開発初期のころは、体表から超音 波プローブを当てて、体の断面観察を行なっていた。し かるに、この方式では骨格などが障害になって完全な状 からの観察ばかりでなく、他の角度からの観察を行なう 要望が大であった。

【0004】そとで近時は、プローブの先端部分にトラ ンスデューサを取付けて、体の内面から超音波診察をな すととが可能な、経食動心エコー方式(TEE: transesophagel echcardiography)が開発された。

【0005】との方式の超音波プローブは、口から挿入 され食道の最深部に到達したととろで心臓に対して超音 波ビームを発振する。したがって、特に挿入部分は安全 と衛生の面から完全にシールされ、機構が小型で挿入部 30 (A)で示すワイヤ駆動機構の方が多用される傾向にあ 分の管径はより細径化されている。

【0006】ただし、はじめは超音波を発振するトラン スデューサが固定されていて、一断面のみの観察しかで きない。そのため、迅速でかつ正確な診察を得るのは困 難であった。

【0007】そとで、任意の断面が観察できるように、 ワイヤ駆動機構を用いてトランスデューサを回転可能と した超音波プローブが開発された。この改良形の超音波 プローブの概略構成を、図15に示す。

一端側である手元側に操作部2が設けられる。この操作 部2には電源コード3が接続されていて、電源コード3 端部に設けられるコネクタ部4は超音波診断装置本体5 に電気的に接続される。

【0009】上記導中部1の他端側には、挿入部6が設 けられる。さらにとの挿入部6は、導中部1に連設され る湾曲部7と、後述するトランスデューサ8を備えた先 端部9とから構成される。

【0010】上記操作部2には、図16に示すように、

回動操作して、上記湾曲部7とトランスデューサ8の角 度を適宜調整できるようになっている。

【0011】上記トランスデューサ8で発生する超音波 ビームは、診断対象部位に到達して反射し、その反射信 号をトランスデューサ8が捉え、コネクタ部4が本体5 に取り込む。本体5のモニタには診断対象部位の超音波 断層像が映し出され、医師はその画像を見て診断する。 【0012】図17に、挿入部6を拡大して示す。トラ ンスデューサ8から発生する超音波ビームは一平面に沿 10 った広がりとなり、この広がりに沿った断層像しか得ら れない。したがって、精度の高い3次元画像を得るため には、トランスデューサ8を所定角度で回転駆動すると とが必要となる。

【0013】図18に示すような駆動手段によって、上 記トランスデューサ8は回転駆動される。同図(A)で は、トランスデューサ8にプーリ10が連設され、こと にワイヤ11が掛止される。このワイヤ11の図示しな い他端側には駆動プーリが掛止され、かつ駆動手段であ る駆動モータが機械的に連結される。すなわち、トラン 態での観察を行なうことができない。また、一方の角度 20 スデューサ8に連設されるプーリ10は従動プーリであ り、これらでワイヤ駆動機構が構成されることになる。 【0014】同図(B)では、フレキシブルシャフト1 2の先端にウォーム13が連設され、トランスデューサ 8に連設されるウォームギヤ14に噛合する。上記フレ キシブルシャフト12の図示しない端部側には駆動手段 である駆動モータが機械的に連設されていることは勿論 である。

> 【0015】このような精密機械としての超音波プロー ブでは、トランスデューサ8を回転駆動するのに、同図 る。そこで、ワイヤ駆動機構全体の概略構成を、図19 に示す。

> 【0016】15は駆動プーリであって、駆動手段であ る駆動モータ16が機械的に連結される。 ここでは図示 しないトランスデューサに従動プーリ10が一体に連結 される。これら駆動プーリ15と従動プーリ10との間 には、バネ特性を有するワイヤ11が掛け渡される。 [0017]

【発明が解決しようとする課題】とのように、従来のワ 【0008】フレキシブルチューブからなる導中部1の 40 イヤ駆動機構は、主としてトランスデューサ8を回転駆 動するための動力伝達を目的としているため、従動プー リ8の精密位置決めについては十分な配慮がなされてい ない。

【0018】一方、超音波プローブにおいては、医療技 術の進歩に伴い、トランスデューサ8の回転角度の位置 決め精度を高く保持することへの要求は、極めて強い。 そのため、トランスデューサ8の回転角度ごとに超音波 断層像を取り込み、病変や治療場所が明確に指摘できる ように、3次元画像を構築するシステムが開発され始め 二段重ねにノブa, bが設けられ、医師はこれらノブを 50 ている。それには、トランスデューサ8の回転角度を、

1°単位で位置決めするのが理想である。

【0019】図20は、上記ワイヤ駆動機構において、 駆動プーリ15 に駆動力を与えたときの従動プーリ10 の振る舞いを示す。すなわち、一点鎖線Aで示すのは、 摩擦の影響を受けない理想の特性である。

【0020】実際には、実線変化Bで示すように、ワイ ヤ変位位置に対する従動プーリ10の回転角度の特性 は、特に起動時において、いわゆるスティックスリップ による摩擦が原因で不感帯が生じている。また、動作中 においてもワイヤの引っ掛かりが生じ易く、不安定な走 10 行となっている。

【0021】したがって、特にスティックスリップによ る摩擦の解消をなし、常に、確実で円滑な起動を得て、 位置決め精度の向上が求められている。併せて、動作中 におけるワイヤの引っ掛かりを除去して、円滑な走行を なすことができれば都合がよい。

【0022】一方、超音波プローブのように、湾曲部7 の湾曲動作で先端部9の湾曲方向を設定する系にワイヤ 駆動機構を備えた場合は、特に、先端部9の湾曲動作に よるワイヤの経路長の変化を吸収するための機構を持た 20 なければならない。

【0023】図21に示すように、従来の変化吸収機構 17A, 17Bは、ワイヤ11の引っ張り側と弛み側に 一対設けられる。それぞれ、有底筒状をなし、その一端 開口部は蓋体18aで閉成されるガイド体18と、この ガイド体内に収容される端子19とから構成される。

【0024】上記端子19の端面に、上記ワイヤ11の 一端部が連結され、蓋体に設けられる孔部を介して外部 に延出される。ワイヤの他端部は、ガイド体18の底部 に連結される。

【0025】図22(A)に示すように、駆動プーリ1 5が時計回り方向に回転駆動されると、図の上部側のガ イド体18において、端子19が蓋体18a面に当接し て駆動モータ15との間のワイヤ11部分が引っ張り側 となる。図の下部側のガイド体18の駆動モータ15と の間のワイヤ11部分は弛み側となる。

【0026】同図(B)に示すように、駆動プーリ15 が反時計回り方向に回転駆動されると、図の下部側のガ イド体18において、端子19が蓋体18a面に当接し て駆動モータ15との間のワイヤ11部分引っ張り側と なる。図の上部側のガイド体18の駆動モータ15との 間のワイヤ11部分は弛み側となる。

【0027】 このような変化吸収機構17A, 17Bを 備えたことにより、回転方向によりワイヤ11に作用す る張力の状態が異なり、上述のように湾曲動作にともな うワイヤ11の長さの変化を吸収できる。

【0028】しかしながらこの機構17A, 17Bで は、ワイヤ11の走行方向を反転するときにはバックラ ッシュが生じることが避けられない。その結果、従動プ 質に悪影響を与えている。

【0029】図23に示すように、ワイヤ11の長さ変 化の吸収機構17A,17Bを備えることを前提に、モ ータ駆動回路20から駆動モータ16へ制御信号を送 り、駆動モータ16の駆動を制御する構成が採用されて いる。

【0030】しかるに、駆動回路20が駆動モータ16 を介して駆動プーリ15にステップ角度変位を与えたと きの従動プーリ10の応答は、従動プーリ10における 摩擦や、ワイヤ11のバネ作用による張力変動が影響す る。

【0031】すなわち、図24に示すように、駆動直後 は従動プーリの回転角度は目標値を大幅に越える、いわ ゆるオーバシュートが大であり、これにともなってワイ ヤ11の張力が急突出的に大になる。時間の経過に応じ てオーバシュートの変化が小さくはなるが、整定時間が 長く、かつ整定時間が経過した後も目標値と無視できな い程度の誤差が生じている。

【0032】このようなワイヤ駆動機構において、バッ クラッシュの発生を阻止して従動プーリ10の位置決め 精度を向上させることと、超音波プローブにワイヤ駆動 機構を備えた場合に、トランスデューサ8の位置決め精 度を上げて画質のよい超音波断層像を得るためには、上 記ワイヤ11への対応と、駆動モータ16への対応と の、2つ手段が考えられる。

【0033】本発明は、上記の事情を考慮してなされた ものであり、その第1の目的とするところは、従動プー リに対して微小振動を発生することにより、特に、起動 時のステックスリップを解消して安定した起動をなし、 30 従動プーリの高精度な位置決めを可能としたワイヤ駆動 機構を提供しようとするものであり、そしてとのワイヤ 駆動機構を組み込んでトランスデューサの回転角度の位 置決め精度を向上させ、超音波断層像の高画質化を得ら れる超音波プローブを提供しようとするものである。

【0034】第2の目的とするところは、従動プーリの 高速走行時と、偏差が十分小さくなった状態とでワイヤ に生じるバックラッシュの大きさを可変する機能をワイ ヤ自体に持たせることにより、従動プーリに対する位置 決め精度の向上と、整定時間の短縮化を図り、ワイヤに 40 大なる張力がかかるのを防止して耐久性の向上を得られ るワイヤ駆動機構を提供しようとするものであり、そし てこのワイヤ駆動機構を組み込んでトランスデューサの 回転角度の位置決め精度を向上させ、超音波断層像の高 画質化を得られる超音波プローブを提供しようとするも のである。

【0035】第3の目的とするところは、駆動モータの 電流値をモニタして、ワイヤの張力変動にともなう電流 値の変化を補償することにより、トランスデューサと連 結される従動プーリの回転角度の位置決め精度を向上さ ーリ10の位置決め精度が阻害され、超音波断層像の画 50 せ、超音波断層像の高画質化を得られる超音波プローブ 7

を提供しようとするものである。

[0036]

【課題を解決するための手段】上記の第1の目的を満足するため、第1の発明のワイヤ駆動機構は、請求項1として、駆動プーリと、従動プーリと、これら駆動プーリと従動プーリとに走行自在に掛け渡されるワイヤと、上記駆動プーリと機械的に連結され、駆動プーリを回転駆動しワイヤを介して従動プーリを従動させ位置決めをなす駆動手段とを具備したワイヤ駆動機構において、上記従動プーリの近傍に、この従動プーリに対して微小振動 10を発生し動摩擦状態とする微小振動発生手段を配置したことを特徴とする。

【0037】請求項2として、請求項1において、上記 微小振動発生手段は、上記従動プーリに摺接状態で掛合 する線状体と、この線状体の両端部に連結され線状体を 緊張状態に張るとともに互いに微小振動を逆位相で発生 する一対の変位素子であることを特徴とする。

【0038】請求項3として、請求項1において、上記 微小振動発生手段は、上記従動プーリの周面もしくは端 面に接触することを特徴とする。請求項4として、請求 20 項1において、上記微小振動発生手段は、弾性体を介し て配置され、上記従動プーリの形状に倣って弾性的に付 勢され位置変位することを特徴とする。

【0039】請求項5として、請求項1において、上記 微小振動発生手段は、PZTであることを特徴とする。 請求項6として、請求項1ないし請求項5において、上 記微小振動発生手段は、駆動手段の起動直前時と起動時 に微小振動を発生し、停止中は従動プーリに作用させる 摩擦力で従動プーリの停止位置を保持することを特徴と する。

【0040】上記の第1の目的を満足するため、第2の発明の超音波プローブは、請求項7として、体腔内に挿入される導中部と、この導中部の一端側に接続される操作部と、上記導中部の他端側に設けられ超音波ビームを平面内で走査するトランスデューサとを具備した超音波プローブにおいて、駆動プーリ、トランスデューサに一体に連結される従動プーリ、これら駆動プーリと従動プーリとに走行自在に掛け渡され駆動プーリを回転駆動することにより従動プーリを従動させるワイヤ、および上記従動プーリの近傍に配置されこの従動プーリに対して40微小振動を印加する微小振動発生手段からなるワイヤ駆動機構を具備したことを特徴とする。

【0041】上記の第2の目的を満足するため、第3の発明のワイヤ駆動機構は、請求項8として、駆動プーリと、従動プーリと、これら駆動プーリと従動プーリとに走行自在に掛け渡されるワイヤと、上記駆動プーリと機械的に連結され、駆動プーリを回転駆動しワイヤを介して従動プーリを従動させ位置決めをなす駆動手段とを具備したワイヤ駆動機構において、上記ワイヤに対して、高速走行時にはバックラッシュの発生を許容し、走行の50

設定量と実際の走行量との差(偏差)が小さい状態でバックラッシュを無くすよう、バックラッシュの大きさを可変する可変機構を備えたことを特徴とする。

【0042】請求項9として、請求項8において、上記バックラッシュの可変機構は、一端にワイヤが連結され、他端側にアクチュエータが設けられるガイド体を具備したことを特徴とするワイヤ駆動機構。上記バックラッシュ可変機構は、上記ワイヤ中途部に設けられる端子および一端側からこの端子が挿入され、他端側にワイヤが連結されるガイド体と、このガイド体内に収容され、上記端子とガイド体端面との間に介在されるアクチュエータとを具備したことを特徴とする。

【0043】請求項10として、請求項9において、上記アクチュエータは、圧電素子を用いたインチワーム式アクチュエータであることを特徴とする。請求項11として、請求項9において、上記アクチュエータは、圧電素子の急速変形を利用したアクチュエータであることを特徴とする。

【0044】請求項12として、請求項9において、上 記アクチュエータは、電流値が制御される形状記憶合金 のアクチュエータであることを特徴とする。上記の第2 の目的を満足するため、第4の発明の超音波プローブ は、請求項13として、体腔内に挿入される導中部と、 この導中部の手元側に接続される操作部と、上記導中部 の先端側に設けられ超音波ビームを平面内で走査するト ランスデューサとを具備した超音波プローブにおいて、 駆動手段に機械的に連結される駆動プーリ、トランスデ ューサに一体に連結される従動プーリ、これら駆動プー リと従動プーリとに走行自在に掛け渡され駆動プーリを 30 回転駆動することにより従動プーリを従動させトランス デューサの位置決めをなすワイヤ、および上記ワイヤに 対して、高速走行時にはバックラッシュの発生を許容 し、走行の設定量と実際の走行量との差(偏差)が小さ い状態でバックラッシュを無くすよう、バックラッシュ の大きさを変化させる可変機構からなるワイヤ駆動機構 を具備したことを特徴とする。

【0045】上記の第3の目的を満足するため、第5の発明の超音波プローブは、請求項14として、体腔内に挿入される導中部と、この導中部の手元側に接続される操作部と、上記導中部の先端側に設けられ超音波ビームを平面内で走査するトランスデューサとを具備した超音波プローブにおいて、上記操作部に配置され駆動モータに機械的に連結される駆動プーリ前記、トランスデューサに一体に連結される従動プーリ、これら駆動プーリと従動プーリとに走行自在に掛け渡され駆動プーリを回転駆動することにより従動プーリを従動させトランスデューサの位置決めをなすワイヤとからなるワイヤ駆動機構と、上記駆動モータの電流値をモニタし、上記ワイヤの張力変動にともなう電流値の変化を補償するようモータへの制御信号を送信する制御回路とを具備したことを特

徴とする。

【0046】請求項15として、請求項14において、 上記制御回路は、駆動モータの停止中に、従動プーリに バイアスの張力を付与するよう駆動モータを制御すると とを特徴とする。

【0047】請求項16として、請求項14において、 停止中のバイアスの張力は、トランスデューサの正回転 と反転に対応するため、従動プーリにバイアスの張力を 付与する方向を、所定のタイミングで切換えをなすこと を特徴とする。

【0048】以上のごとき課題を解決する手段を採用す るととにより、請求項1ないし請求項7の発明では、従 動プーリの近傍に微小振動発生手段を備えて、従動プー リに対する微小振動を発生させ、起動時のステックスリ ップなどの摩擦が原因で発生する不連続な動作の発生を 防止し、従動プーリの高度な位置決めを可能とするワイ ヤ駆動機構を得る。

【0049】そして、このワイヤ駆動機構を超音波プロ ーブに組み込むことにより、プローブ先端部のトランス デューサの回転角度の位置決め精度を向上させる。請求 20 項8ないし請求項13の発明では、高速走行時には、従 来通りのバックラッシュの発生を許容して、機械要素部 品の加工誤差、組立誤差の影響を吸収し、偏差が十分小 さくなった状態では、バックラッシュを無くす。とのよ うにバックラッシュを可変する機能を持たせることによ り、位置決め精度の向上と、整定時間の短縮を図れる。 【0050】そして、このワイヤ駆動機構を超音波プロ ーブに組み込むことにより、プローブ先端部のトランス デューサの回転角度の位置決め精度を向上させる。請求 項14ないし請求項16の発明では、駆動モータの電流 30 発生する摩擦抵抗を低減できる。 値をモニタしてワイヤの張力変動にともなう電流値の変 化を補償するよう駆動モータの制御信号を発するので、 従動プーリの回転位置決め特性が向上する。

【0051】また、ワイヤの起動時の張力変動を小さく するために、停止中にバイアスの張力を与えたから、ト ランスデューサの回転角の位置決め精度が向上する。さ らに、停止中のバイアスの張力方向を常時切り換える方 式としたから、トランスデューサの回転方向によらずワ イヤ起動時の張力変動を小さくできる。

[0052]

【発明の実施の形態】以下、本発明の一実施の形態を、 図面を参照して説明する。図1に、第1の発明であるワ イヤ駆動機構の一実施の形態を示す。図中21は駆動プ ーリであって、駆動手段である駆動モータ22の回転軸 と機械的に連結される。23は従動プーリであって、上 記駆動プーリ21と従動プーリ23との間にバネ特性を 有するワイヤ24が無端走行自在に掛け渡される。

【0053】上記従動プーリ23の近傍に、微小振動発 生手段が25配置される。この微小振動発生手段25 は、それぞれ圧電素子からなる第1の変位素子26と、

第2の変位素子27および、これら変位素子26,27 の両端部が連結される線状体である補助ワイヤ28とか ら構成される。

10

【0054】第1, 第2の変位素子26, 27は、PZ T(チタンジルコン酸鉛)からなり、微小振動を互いに 逆位相で発生するようになっている。上記補助ワイヤ2 8は、その中途部が従動プーリ23に摺接状態で掛合す るとともに、第1の変位素子26と第2の変位素子27 によって緊張状態に張られている。

【0055】このような構成のワイヤ駆動機構であり、 10 従来と同様、従動プーリ23に対する種々の要因から摩 擦が発生していることは変わりがない。この状態で、駆 動モータ22に通電して駆動プーリ21を回転駆動し、 ワイヤ24を無端走行させて従動プーリ23を従動回転 させる。

【0056】特に、起動直前時から起動時にかけて、第 1, 第2の変位素子26, 27を互いに逆位相になるよ うに変位させ、補助ワイヤ28に微小振動を発生させ る。この補助ワイヤ28の微小振動は、従動プーリ23 に対する滑りを生じ、より繊細な微小振動として伝達さ れる。

【0057】各変位素子26,27を互いに逆位相にな るよう変位させるのは、同位相では変位の効果が打ち消 されてしまうことと、変位素子26、27に同時に引っ 張り力を作用させると、補助ワイヤ28との連結部と、 変位素子26,27自体に負担がかかることにある。

【0058】第1, 第2の変位素子26, 27で発生し た微小振動は、従動プーリ23に対する摩擦状態を、静 止摩耗から動摩耗の状態とし、よって従動プーリ23に

【0059】すなわち、図2に示すように、上記ワイヤ 駆動機構を備えることにより、図のCに示す変化とな り、特に、ステックスリップが発生せず、不感帯の発生 がないから、安定した起動が可能になる。従動プーリ2 3の位置決め精度を高く保持して、信頼性の高い作用が 得られる。

【0060】そして、動作中においても、ほぼ理想変化 Aに沿う特性が得られ、ワイヤ24の走行中の引掛かり がほとんどなく、安定した動作が可能となる。図3は、 40 上述のワイヤ駆動機構を備えた、第2の発明の超音波ブ

ローブの一実施の形態を示す。

【0061】フレキシブルチューブからなる導中部30 の一端側である手元側に、操作部31が設けられる。と の操作部31には電源コード32が接続されていて、電 源コード32端部に設けられることでは図示しないコネ

【0062】上記導中部30の他端側には、挿入部33 が設けられる。さらにこの挿入部33は、導中部30に 連設される湾曲部34と、後述するトランスデューサ3 50 5を備えた先端部36とから構成される。

クタ部は超音波診断装置本体に電気的に接続される。

【0063】上記操作部31内には駆動手段である駆動 モータ22が収容され、駆動モータ22の回転軸には駆 動プーリ21が連結される。一方、上記先端部36には トランスデューサ35に連結される従動プーリ23が収 容され、この従動ブーリ23と駆動プーリ21との間に ワイヤ24が走行自在に掛け渡される。上記従動プーリ 23には、先に説明した第1, 第2の変位素子26, 2 7と、補助ワイヤ28が収容される。

【0064】上記操作部31には、上記駆動モータ22 および第1, 第2の変位素子26, 27と電気的に接続 10 される制御回路37と、増幅回路38が収容される。先 端部36の構成を、図4に拡大して示す。先端部36を 構成するケース40内に、上記トランスデューサ35 と、従動プーリ23の連結体が収容される。この従動プ ーリ23は、ケース40底面部に一体に設けられた軸部 41に軸承具42を介して嵌着される。

【0065】トランスデューサ35の上面部にはシリコ ンレンズ43が貼着される。さらにシリコンレンズ43 と音響窓の間には、超音波振動の伝播性を向上させる音 響媒体44が設けられ、この音響媒体44をトランスデ 20 ューサ35の回転に対して封止するシール部材45が設 けられる。46は、トランスデューサ35の回転に追従 して屈曲し、外部信号線と接続されるFPC(フレキシ ブル基板)である。

【0066】上記従動プーリ23には、ワイヤ駆動機構 を構成するワイヤ24が掛合するとともに、微小振動発 生手段25を構成する補助ワイヤ28が掛合する。上記 第1の変位素子26と第2の変位素子27は、ケース4 0内に一体に設けられる台座47にその一端部が取付け 固定され、互いに並設される。

【0067】医師は、操作部に二段重ねに設けられるノ ブc, dを回動操作して、上記湾曲部34とトランスデ ューサ35の角度を適宜調整する。上記トランスデュー サ35は、超音波ビームを一平面内で走査する。

【0068】超音波ビームは診断対象部位に到達して反 射し、その反射信号をトランスデューサ35が捉える。 コネクタ部はトランスデューサ35の信号を超音波診断 装置本体に取り込む。本体のモニタには、診断対象部位 の超音波断層像が映し出され、医師の診断がなされる。

21の回転信号に対応して、各変位素子26,27を振 動させる信号が、制御回路37から増幅回路38を介し て送られる。

【0070】具体的には、各変位素子26,27を駆動 する信号は、起動直前と起動時および動作中のみ送ら れ、停止中には送られない。駆動信号を受けた第1. 第 2の変位素子26, 27では、たとえば数100~数K Hzの周波数の微小振動が発生する。そのため、従動プ ーリ23での摩擦状態が、静止摩擦から動摩擦の状態と なり、ことで発生する摩擦抵抗が低下する。

【0071】超音波プローブの先端部36構成におい て、トランスデューサ35と音響媒体44が連設され、 かつ音響媒体44をトランスデューサ35の回転に対し て封止するためのシール45がケース40との間に介在 されるところから、トランスデューサ35の回転起動時 と動作中、すなわち従動プーリ23の回転起動時と動作 中には必ず摩擦がともなう。

12

【0072】しかしながら、上述のような微小振動発生 手段25を備えることにより、起動時のステッックスリ ップが発生せず、安定した起動が行われる。従動プーリ 23の位置決め精度が向上するから、この従動プーリ2 3に一体に連結されるトランスデューサ35の回転角度 の位置決め精度が向上する。動作中においてもワイヤ2 4の引っ掛かりがないから、トランスデューサ35の回 転が安定する。

【0073】特に、近年の心臓、冠動脈疾患の超音波診 断などの医療分野で使用される超音波プローブにおい て、トランスデューサ35の1。ステップでの回転な ど、高度な医療技術への対応が可能となり、高画質の超 音波断層像を得られる。

【0074】各変位素子26,27に電圧を印加すると とにより発生する変位量は数μm 程度であり、トランス デューサ35に要求される位置決め精度の1°は、従動 プーリ23の外周部で約100 μm であるから、変位素 子26,27の長い周期の伸縮による位置決め誤差の発 生はほとんどないものと考えることができる。

【0075】プローブとしての性能には少しの影響のな いレベルですむ。停止中には、各変位素子26,27に 駆動信号が送られないから、特に、補助ワイヤ28が停 30 止中に従動プーリ23に掛止することにより生じる摩擦 力を、停止位置の保持に積極的に活用することができ、 精度の向上を得る。

【0076】なお、上記実施の形態では微小振動発生手 段25として、第1, 第2の変位素子26, 27と、補 助ワイヤ28の組合わせとしたが、これに限定されるも のではない。

【0077】図5に示すように、ケース40に適宜な取 付け手段を介して微小振動発生手段としての変位素子2 5 A を支持し、この変位素子2 5 A を従動プーリ23の 【0069】一方、操作部31に収容された駆動プーリ 40 側面近傍に配置し、かつこの変位側を従動プーリ23の 周面に当接する構成であってもよい。

> 【0078】上記変位素子25Aの従動プーリ23に対 する当接位置は、従動プーリ23の上面もしくは底面で あってもよい。いずれにしても、先に説明した微小振動 発生手段25よりも構成が簡素化する一方で、同様の作 用効果を得られる。

> 【0079】図6に示すように、ケース40に適宜な取 付け手段を配置し、ととに微小振動発生手段である変位 素子25Bがバネなどの弾性体48を介して支持され

50 る。この変位素子25Bの変位側は従動プーリ35の周

(8)

面に当接される。

【0080】変位素子25Bの従動プーリ35に対する 当接位置は、従動プーリ23の上面もしくは底面であっ てもよい。いずれにしても、先に説明した微小振動発生 手段25よりも構成が簡素化する一方で、同様の作用効 果を得られる。

【0081】そしてさらに、従動プーリ23が偏心誤差を持っている場合でも、変位素子25Bが従動プーリ23に安定した状態で当接保持するよう弾性体48が作用して、従動プーリ23の運動に倣うこととなる。

【0082】図7は、第3の発明におけるワイヤ駆動機構の一実施の形態を示す。上述の構成部品と同一の部品については同番号を付して、新たな説明は省略する。 (以下、同じ)

ここでは、ワイヤ24の引っ張り側と弛み側の両方にバックラッシュ可変機構50を設けたことが特徴である。それぞれ、有底筒状をなし、その一端開□部は蓋体51 aで閉成されるガイド体51と、このガイド体内に収容される端子52および後述するアクチュエータ53から構成される。

【0083】上記端子52の端面に、上記ワイヤ24の一端部が連結され、蓋体51aに設けられる孔部を介して外部に延出される。ワイヤ24の他端部は、ガイド体51の底部に連結される。

【0084】それぞれのアクチュエータ53は、制御回路54に電気的に接続される。そしてこの制御回路54には、上記駆動モータ22と、従動プーリの近傍位置に配置され、この回転角度を検出するセンサ55が電気的に接続される。

【0085】上記アクチュエータ55は、具体的には、 以下に述べるような構造が考えられる。図8(A)は、 いわゆるインチワーム方式と呼ばれるアクチュエータ5 5Aである。すなわち、端子52に接着剤など適宜な連 結手段を介して、3この圧電素子e, f, gが一体に連 結される。

【0086】両側の圧電素子e,gは、図の縦方向に伸縮をなし、中央に挟まれる圧電素子fは両側の圧電素子e,gとは直交する方向である図の横方向に伸縮をなす。それぞれの圧電素子e,f,gの伸縮のタイミングは、上記制御回路54によって切換え制御されるように40なっている。

【0087】なお説明すれば、両側の圧電素子e,gはガイド体51に対する端子52の位置を保持するためのクランパの機能を備え、中央の圧電素子fは両側の圧電素子e,gを介して端子52を移動する機能を備えている。したがって、3つの圧電素子e,f,gを所定のタイミングで動作させ、前進・後退をなす。

【0088】同図(B)は、圧電素子の急速変形を利用 した方式のアクチュエータ55Bである。すなわち、慣 性体としての端子52の端面に、急速変形可能な圧電素 50

子hを介して、移動体であるクランパiが連結される。 このクランパiは金属材からなり、容易に変形してケース51に対する位置保持が可能なように、ここでは一対 の溝部jが平行に設けられる。

【0089】圧電素子hを急速伸張させると、ケース体51とクランパiとの摩擦力に打ち勝つ力が発生して、クランパiの移動がなされる。圧電素子hをゆっくり短縮すると、ケース体51に対するクランパiの摩擦が大になる。したがって、クランパiの位置が変更しない状10 態で端子を移動せしめる。このような動作の繰り返して、端子52の前進・後退がなされる。

【0090】同図(C)は、形状記憶合金をたとえばコイル状にしたアクチュエータ55Cを用いた例である。すなわち、コイル状形状記憶合金kの一端部は端子52に連結され、他端部はケース体51底部に連結される。【0091】さらに、各端部とも、上記制御回路54に電気的に接続されていて、ここからの制御信号により形状記憶合金kを伸縮駆動し、端子52の前進・後退がなされる。なお、形状記憶合金kに対する制御信号は、た20とえば電流値とする。

【0092】駆動モータ22を駆動して駆動プーリ21を回転し、ワイヤ24を介して従動プーリ23を回転したとき、従動プーリ23の回転角度がセンサ55によって検知され、その信号が制御回路54へ送られる。

【0093】制御回路54では、従動プーリ23の走行量が大なる状態、すなわち高速走行時には従来通り、バックラッシュの発生を許容して、機械要素部品の加工誤差や組立誤差の影響を吸収して、動作の円滑化を図る。【0094】一方、位置決め精度が必要な場合、あるい30 は整定時間の短縮を要求する場合では、従動プーリ23の回転角の偏差、すなわちワイヤ24の走行量の設定と、実際の走行量の差が十分小さくなった状態でバックラッシュを無くすよう、各アクチュエータ53の動作を制御する。

【0095】図9は、上記バックラッシュ可変機構を備えたワイヤ駆動機構の効果を示している。その特徴は、ワイヤ駆動機構を用いてフィードバック制御系を構成したときの従動プーリ23の位置決めにある。

【0096】すなわち、センサ55で従動プーリ23の 回転角度を検出してフィードバック制御による位置決め をなす。換言すれば、従動プーリ23の目標値に対する 位置関係でバックラッシュの大きさを変化させることに ある。

【0097】図の一点鎖線変化Dは、従来のバックラッシュの可変機能なしの構成で、ゲイン大の場合の特性であり、破線変化Eは従来のバックラッシュの可変機能なしの構成で、ゲイン小の場合の特性であり、実線変化Fは上記バックラッシュ可変機構を備えた本発明の特性である。

0 【0098】従来構成では、バックラッシュがあると、

そのバックラッシュの範囲内で自由運動が許容されてし まい、制御をなそうとしても効果を持たない。そればか りか、自由運動から制御された運動に移行する瞬間には 機械的な衝突が生じる。特に、比例ゲインが大きい場合 にはリミットサイクルが発生する。

【0099】上述のごときバックラッシュ可変機構を備 えれば、高速移動時の外力、摩擦などの運動特性への影 響を低減できるだけでなく、偏差が十分小さくなった状 態でバックラッシュを無くすよう変化させるので、位置 決め精度の向上と、整定時間の短縮化などが図れること 10 となる。

【0100】図10は、先に説明したワイヤ駆動機構を 組み込んだ超音波プローブの構成を概略的に示す。操作 部31には、先端部湾曲用ノブ d と、図示しないトラン スデューサ回転調整用ノブが二段重ね状態で突出して設 けられている。これらノブ d は、操作部31内に収容さ れるトランスデューサ回転用駆動プーリ21と、湾曲用 駆動プーリ55とが同軸に連結される。

【0101】先端部36には、従動プーリ23に一体に 連結されるトランスデューサ35が収容される。従動プ 20 ーリ23とトランスデューサ回転用駆動プーリ21との 間には、先に説明したバックラッシュ可変機構50を設 けたワイヤ24が掛け渡される。

【0102】また、湾曲用駆動プーリ55と、湾曲部3 4との間に掛け渡されるワイヤ11には、先端部36の 湾曲動作にともなうワイヤ11の長さの変化を吸収する ワイヤ端子17A、17Bが設けられる。

【0103】先端部湾曲用ノブdを回転した量だけ湾曲 用駆動プーリ55が回転し、そのまま先端部36の湾曲 量となって現れる。この先端部36の湾曲動作について 30 は、トランスデューサ35の回転と比較して精度が必要 ないので、バックラッシュの可変機構は不要である。

【0104】バックラッシュ可変機構50を用いたワイ ヤ駆動機構がトランスデューサ35の回転駆動用として 組み込まれているので、トランスデューサの回転角度の 高精度な位置決めが可能となる。

【0105】したがって、特に、近年の心臓、冠動脈疾 患の超音波診断などの医療分野で使用される超音波プロ ーブにおいて、トランスデューサの1°ステップでの回 超音波断層像を得られる。

【0106】なお、バックラッシュ可変機構50とし て、先に説明したアクチュエータに代って、単純に圧縮 バネを上記位置に介在させてもよい。すなわち、図7で 示すアクチュエータ53に代って圧縮バネを設ける。

【0107】この場合、駆動プーリ21を所定方向に回 転駆動すると、弛み側の端子52とケース体51とが上 記圧縮バネによって弾性的に引っ張られる。したがっ て、弛み側の駆動プーリ21とケース体51との間のワ イヤ24が緊張状態になって弛みが解消され、いわゆる 50

不感帯と呼ばれる空回り現象が解消される。

【0108】図11は、第4の発明の超音波プローブの 概略構成を示す。後述する制御回路60を除いて、基本 的には先に図23で説明した、従来構成のワイヤ駆動機 構と変わりがない。したがって、このワイヤ駆動機構を 備えた超音波プローブ自体の構成も、先に図15で示し たものをそのまま適用できる。

16

【0109】上記制御回路60は入力信号を得るととも に、駆動モータ16の電流値をモニタして、駆動モータ 16に作用している負荷変動である、ワイヤ11の張力 変動を検出する。そして、この負荷変動を補償するよう な制御信号をモータ駆動回路20へ送るようになってい る。具体的補償方法として、換言すれば、電流値をフィ ードバック信号とする、フィードバック制御と言える。 【0110】しかして、起動時など、ワイヤ11の張力 変動が大のときは駆動モータ16の電流値を増す。動作 が安定すれば張力変動も小となるので、駆動モータ16 の電流値は減少する。

【0111】ただし、動作中はワイヤ11の摩擦やバネ 作用によって、張力変動が発生し易い。このワイヤ11 の張力変動はそのまま駆動モータ16の電流値変化とな って現れる。

【0112】制御回路60では、駆動モータ16の電流 値を検出したあと演算をなし、負荷変動を補償する制御 信号を生成する。この制御信号はモータ駆動回路20へ 送られ、駆動回路では負荷変動を補償する制御信号にも とづいた電流値を設定して駆動モータ16を駆動し、駆 動プーリ15とワイヤ11を介して従動プーリ10であ るトランスデューサを駆動する。

【0113】図12に示すように、起動直後のオーバシ ュート重が小さくなり、整定時間が短縮される。目標値 に対する誤差も、従来のものよりも小さくなって、その 分位置決め精度の向上につながる。それにともなって、 起動直後のワイヤの張力の変化が小さくてすみ、無理な 張力がかからないから、この耐久性が向上する。

【0114】また制御回路60は、停止中にも駆動モー タ16を制御して、ワイヤ11にバイアスの張力を付与 する。すなわち、駆動プーリ15が回転駆動される直前 のわずかな強さの駆動力を与えておき、起動信号が入れ 転など高度な医療技術への対応が可能となり、高画質の 40 ば、瞬発的にワイヤ11が走行して従動プーリが回転駆 動される。

> 【0115】図13に示すように、停止中にバイアスの 張力を与えると、実線変化Gのように、従動プーリ15 の回転角度が短時間で目標値にほとんど沿う状態になる のと比較して、従来のように停止中に何らの作用もしな い場合は破線変化Hで示すように、目標値に沿うまでに 時間がかかる。このことから、従動プーリ10の位置決 め精度が向上し、これと一体に連結されるトランスデュ ーサ8の回転角度の位置決め精度の向上を図れる。

【0116】また、同図に示すように、ワイヤ11の張

力変化も、停止中にバイアスの張力を与えれば実線変化 Iのように、バイアスの張力を与えない従来の破線変化 Jと比較して小さくてすむ。したがって、ワイヤ11の 耐久性の向上を図れる。

【0117】また、図14に示すように、トランスデューサ8は最大回転角度(180°)の範囲内で正転と反転とを交互に繰り返すところから、停止中のバイアスの張力の方向を、一定間隔で常時切り換えることとする。

【0118】したがって、トランスデューサ8の回転方向に関わらず、ワイヤ11の起動時の張力変動を小さく 10できる。たとえば、正転方向に回転したいときに、反転方向のバイアス張力が作用していた場合には、つぎの正転方向のバイアス張力が作用するまでの時間 t は、駆動信号を発生しないようにする。

【0119】人間工学による推奨値を参考にして、この時間 t を200ms以内に設定すれば、走査する人にとって起動の遅れを感じることがなく、機能上は少しの問題も有しない。

【0120】 このように、トランスデューサ8に組み込 [図6】 さらに他の写 まれた従動プーリ10の位置決め精度が向上するととも 20 先端部の横断平面図。 に、整定時間が短縮されるから、トランスデューサ8の 回転角度の位置決め精度が向上する。特に、近年の心 機構の概略の構成図。 [図7】第3の発明の臓、冠動脈疾患の超音波診断などの医療分野で使用され る超音波プローブにおいて、トランスデューサの1。ステップでの回転など高度な医療技術への対応が可能とな 「図8】(A),(E) ないでの回転など高度な医療技術への対応が可能とな 「図9】同実施の形象 まのバックラッシュー

[0121]

【発明の効果】以上述べたように、請求項1ないし請求項7の発明によれば、微小振動発生手段を備えて、従動プーリに対して微小振動を発生することにより、特に、起動時のステックスリップを解消して安定した起動をなし、従動プーリの髙精度な位置決めを可能としたワイヤ駆動機構が得られる効果を奏する。

【0122】そして、このワイヤ駆動機構を組み込んでトランスデューサの回転角度の位置決め精度を向上させ、超音波断層像の高画質化を得られる超音波プローブを得られる効果を奏する。

【0123】請求項8ないし請求項13の発明によれば、バックラッシュの大きさを可変する可変機構を備えることにより、従動プーリの高速走行時と、偏差が十分 40 小さくなった状態とでワイヤに生じるバックラッシュの大きさを可変する機能をワイヤ自体に持たせることができ、従動プーリに対する位置決め精度の向上と、整定時間の短縮化を図り、ワイヤに大なる張力がかかるのを防止して耐久性の向上を得られるワイヤ駆動機構が得られる効果を奏する。

【0124】そして、このワイヤ駆動機構を組み込んでトランスデューサの回転角度の位置決め精度を向上させ、超音波断層像の高画質化を得られる超音波プローブを得られる効果を奏する。

【0125】請求項14ないし請求項16の発明によれば、駆動モータの電流値をモニタして、ワイヤの張力変動にともなう電流値の変化を補償する制御回路を備えたから、トランスデューサと連結される従動プーリの回転角度の位置決め精度を向上させた超音波プローブを得られる効果を奏する。

18

【図面の簡単な説明】

【図1】第1の発明の一実施の態様を示す、ワイヤ駆動 機構の概略の構成図。

) 【図2】同実施の形態の、従動プーリの回転角度に対するワイヤの変位量を表す特性図。

【図3】第2の発明の一実施の形態を示す、超音波プローブの概略の構成図。

【図4】(A)は、同実施の形態を示す、超音波プローブ先端部の横断平面図。(B)は、その超音波プローブ先端部の縦断側面図。

【図5】他の実施の形態を示す、超音波プローブ先端部の横断平面図。

【図6】さらに他の実施の形態を示す、超音波プローブ 先端部の横断平面図。

【図7】第3の発明の一実施の形態を示す、ワイヤ駆動機構の概略の構成図。

【図8】(A), (B), (C)は同実施の形態を示す、互いに異なるバックラッシュ可変機構の縦断面図。

【図9】同実施の形態のバックラッシュ可変機構と、従来のバックラッシュ可変機構なしの、従動プーリの回転 角度に対する時間の特性図。

【図10】第4の発明の一実施の形態を示す、超音波プローブの概略の構成図。

【図11】第5の発明の一実施の形態を示す、超音波プローブに用いられるワイヤ駆動機構の構成図。

【図12】同実施の形態の、駆動プーリの回転角度と、ワイヤに対する時間の特性図。

【図13】同実施の形態の、停止中にバイアス張力を与 えた場合の特性図。

【図14】同実施の形態の、バイアス張力の方向を一定 間隔で切り換える場合の特性図。

【図15】従来の形態を示す、超音波診断装置の構成図。

40 【図16】従来の形態の、操作部の外観図。

【図17】従来の形態の、挿入部の外観図。

【図18】(A), (B)は、従来の形態の、互いに異なるトランスデューサ回転駆動方式を説明する図。

【図19】従来の形態の、ワイヤ駆動機構の構成図。

【図20】従来の形態の、ワイヤ駆動機構の特性図。

【図21】さらに異なる従来の形態の、ワイヤ駆動機構の構成図。

【図22】(A), (B)は、同ワイヤ駆動機構の作用を説明する図。

50 【図23】さらに異なる従来の形態の、ワイヤ駆動機構

19

の構成図。

【図24】同ワイヤ駆動機構の特性図。

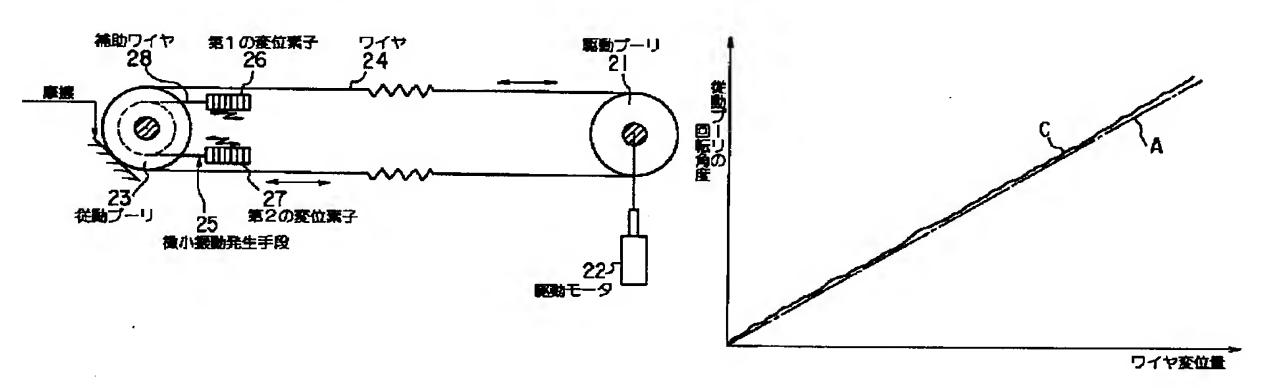
【符号の説明】

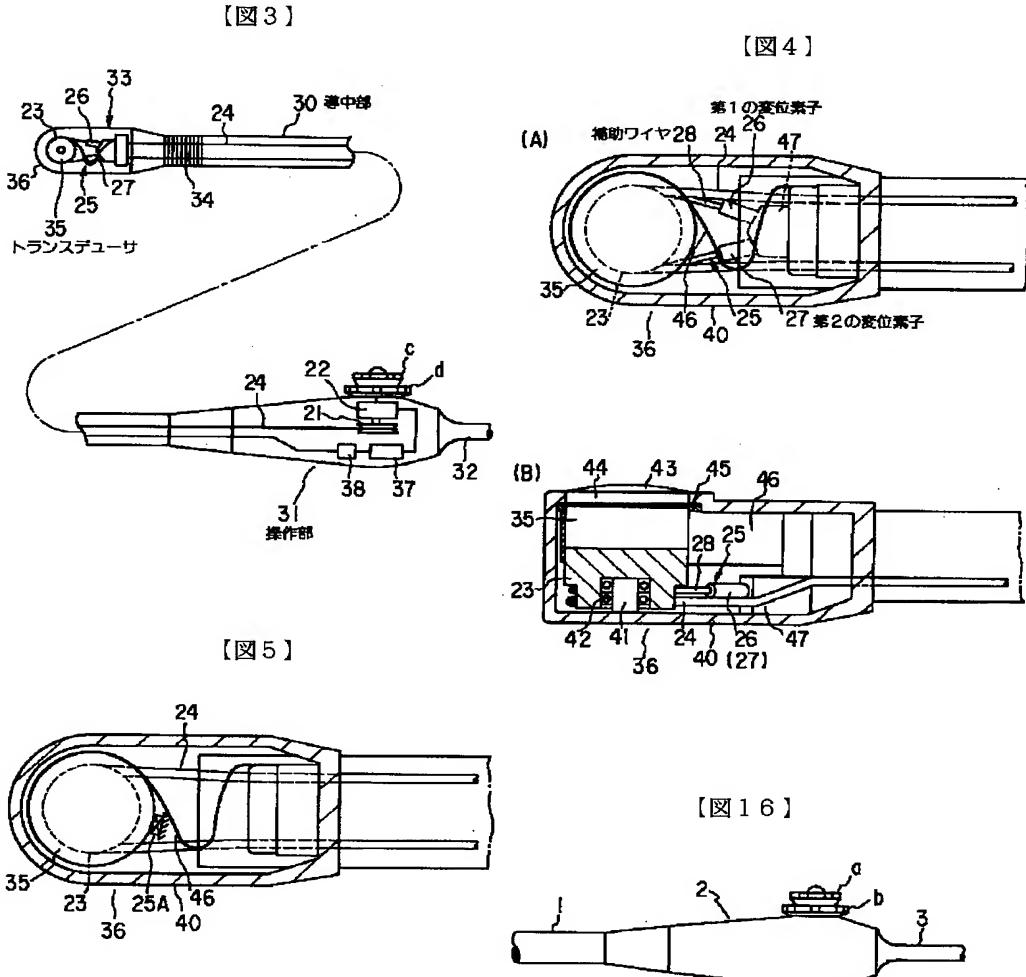
22…駆動手段(駆動モータ)、25…微小振動発生手*

*段、28…線状体(補助ワイヤ)、26…第1の変位素 子、27…第2の変位素子、48…弾性体、30…導中 部、31…操作部、35…トランスデューサ、50…バ 21…駆動プーリ、23…従動プーリ、24…ワイヤ、 ックラッシュ可変機構、52…端子、51…ガイド体、 53…アクチュエータ、60…制御回路。

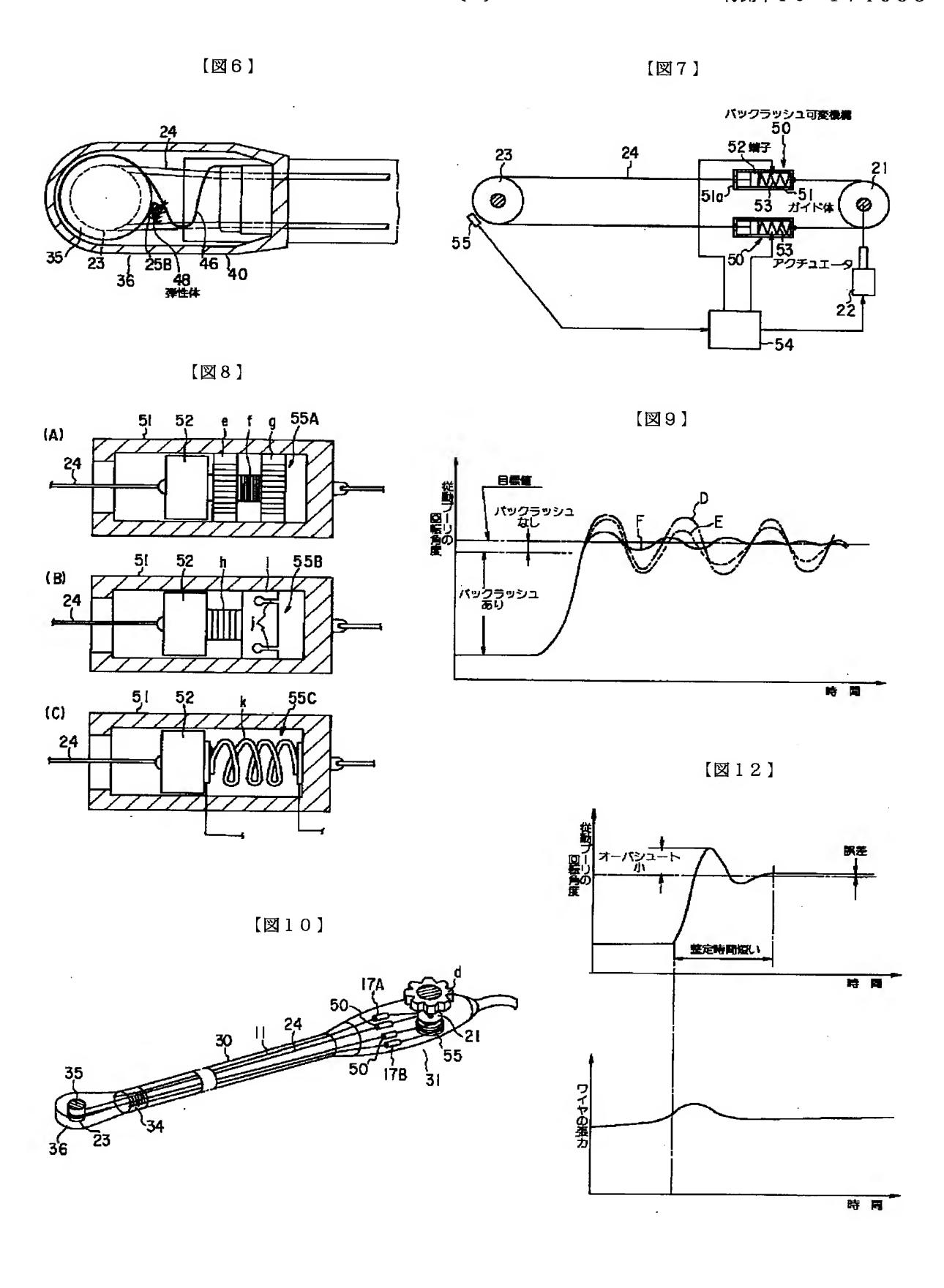
20

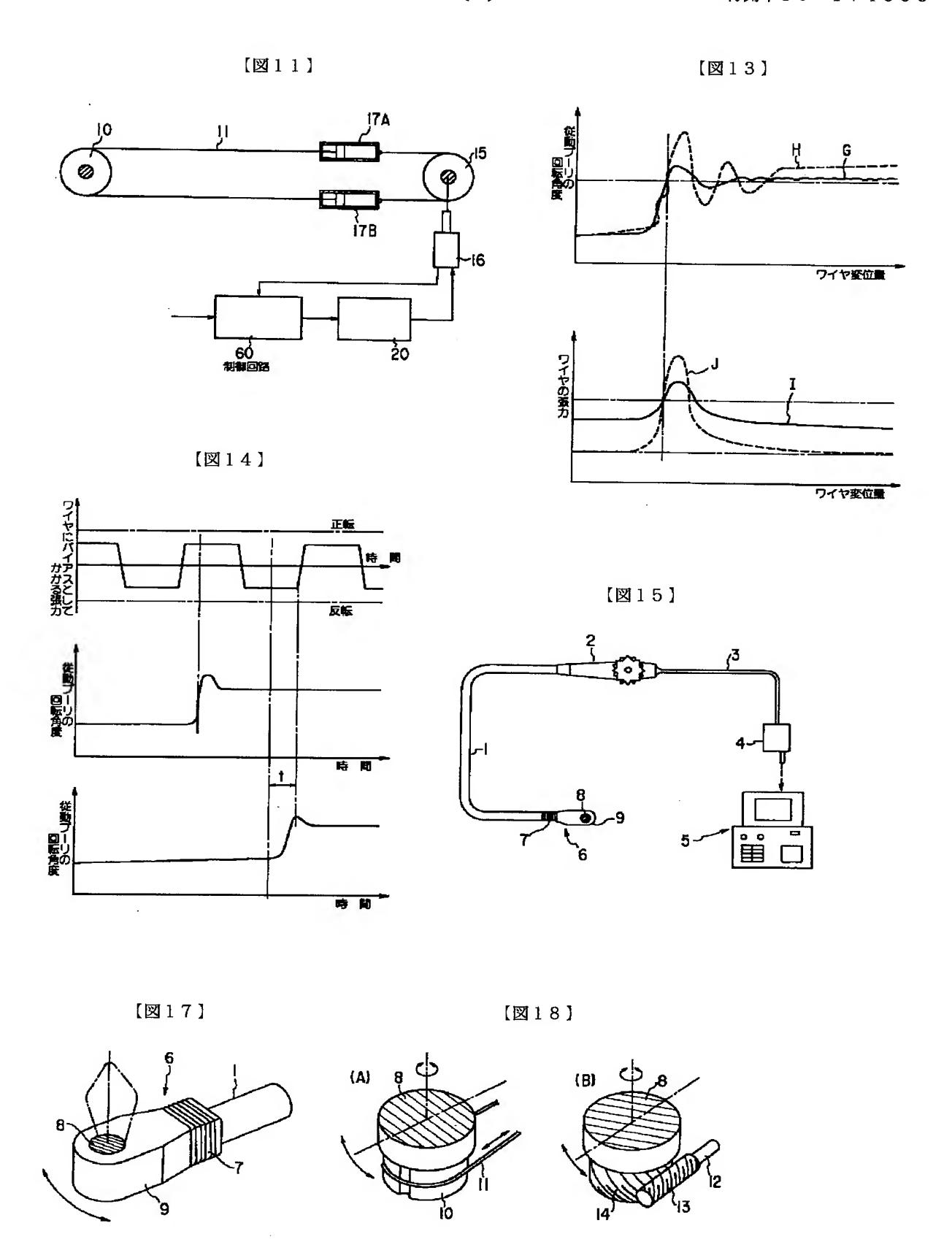
【図1】

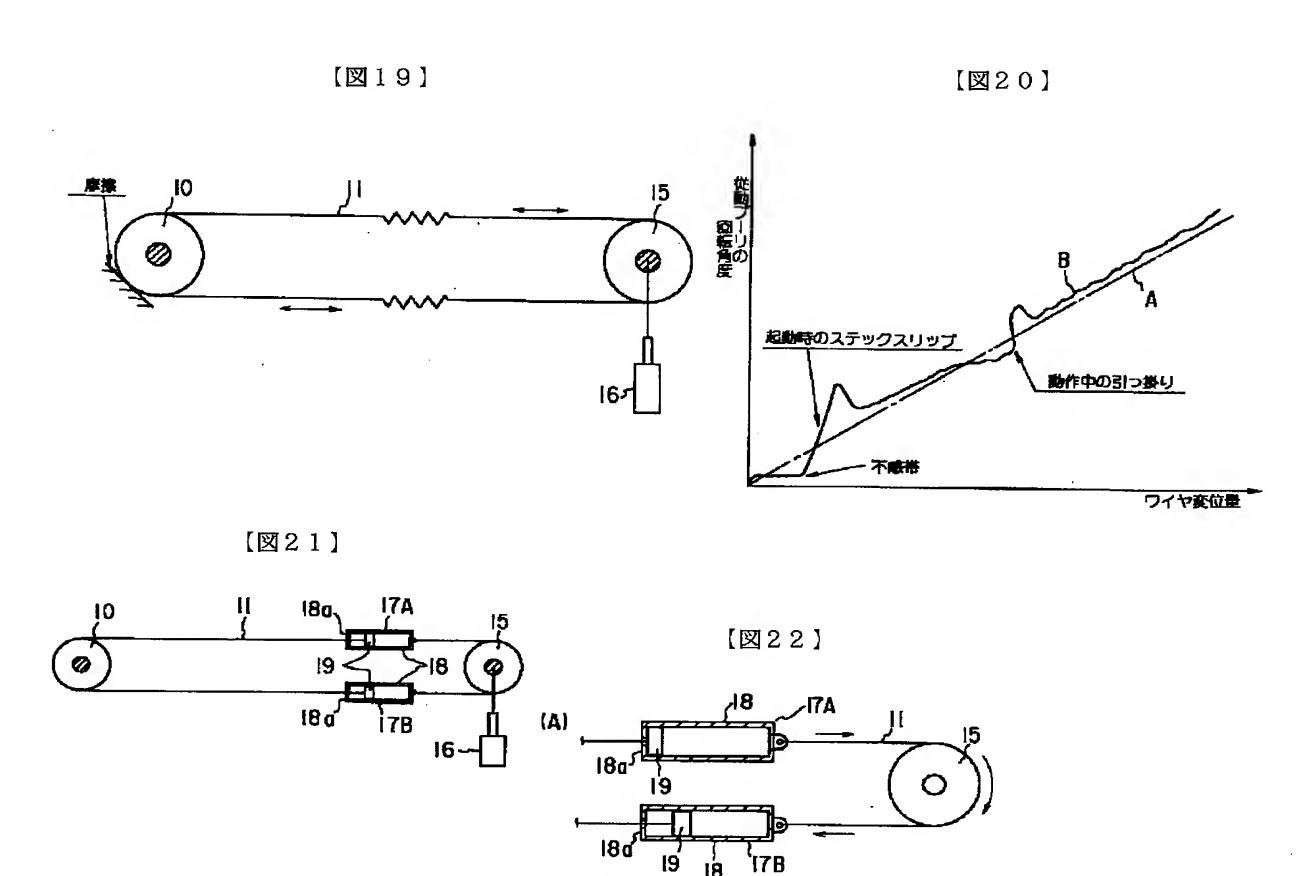


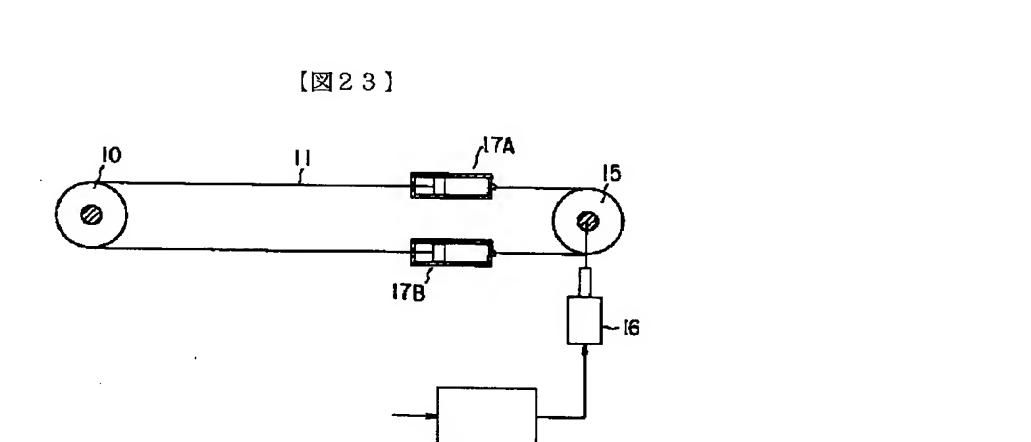


【図2】









(B)

【図24】

